PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2005-001001

(43) Date of publication of application: 06.01.2005

(51)Int.CI.

B23K 26/00 B28D 5/00 H01L 21/301 // B23K101:40

(21)Application number : 2004-280377

2004 2003//

(71)Applicant: HAMAMATSU PHOTONICS KK

(22)Date of filing:

27.09.2004

(72)Inventor: FUKUYO FUMITSUGU

FUKUMITSU KENJI UCHIYAMA NAOKI

(30)Priority

Priority number: 2002067348

Priority date: 12.03.2002

Priority country: JP

2002067372

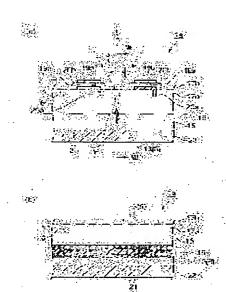
12.03.2002

JP

(54) LASER BEAM MACHINING METHOD

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a laser beam machining method by which objective materials to be machined can be cut-off with high accuracy even in the case the objective materials to be machined have various laminate structures. SOLUTION: The method is provided with a process where the back face 21 of a planar wafer 1a including a substrate 15 is mounted with an expand tape 23 having expandability; with the surface 3 of the wafer 1a as a laser light incident plane, a lightcondensing point P is focused on the inside of the substrate 15, and laser light L is applied to form a fusion-processed region 13 by a multi-photon absorption; by the fusion-processed region 13, a cut-off starting point region 8 is formed on the inside of a prescribed distance from the laser light incident plane along the cut-off scheduled line 5 of the wafer 1a; and, by expanding the expand tape 23, with the cut-off starting point region 8 as the starting point, the wafer 1a is cut-off so that spaces are left among a plurality of parts.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

01.03.2006

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

BEST AVAILABLE COPY

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

(19) 日本国特許庁(JP)

٠.

(12) 公 開 特 許 公 報(A)

(11)特許出願公開番号

特開2005-1001 (P2005-1001A)

(43) 公開日 平成17年1月6日(2005.1.6)

	<u> </u>	·					
(51) Int.C1. ⁷	F-1	ı		テーマコード (参考)			
B23K 26/00	B23K	26/00	320E	3C069			
B28D 5/00	B28D	5/00	Z	4E068			
HO1L 21/301	HOIL	21/78	В		*		
// B23K 101:40	HOÌL	21/78	X	•			
	В23К	101:40					
		SERVE	SR 412 - 11 SSR 412	PROTEIN AND A COL	100 d4 35		

		審査請求	未請求	請求項	の数 4	OL	(全	24 3	复)
(21) 出願番号	特願2004-280377 (P2004-280377)	(71) 出願人	000236	436.	•	•		٠	
(22) 出願日	平成16年9月27日 (2004.9.27)		浜松ホ	トニクク	株式会	社		٠.	
(62) 分割の表示	特願2003-67281 (P2003-67281)	1	静岡県	医松市市	野町 1	126	番地の) 1	. :
	の分割	(74) 代理人	100088	155			;	111 2	٦.
原出顧日	平成15年3月12日 (2003. 3.12)		弁理士	長谷川	芳樹	, g	1. 3	. : .	
(31) 優先権主張番号	特願2002-67348 (P2002-67348)	(74) 代理人	1000926	657		Α.			
(32) 優先日	平成14年3月12日 (2002. 3.12)		弁理士	寺崎	史朗			1.1	
(33) 優先権主張国	日本国 (JP)	(74) 代理人	1001242	291	•				
(31) 優先権主張番号	特願2002-67372 (P2002-67372)		弁理士	石田	悟			5.	•
(32) 優先日	平成14年3月12日 (2002.3.12)	(72) 発明者	福世	文嗣			· · ·		
(33) 優先権主張国	日本国 (JP)		静岡県	英松市市	野町 1	126	番地の	1	浜
			松ホト	ニクス株	式会社	内	:		
	•	(72) 発明者	福满	夢志					3. 3
•	·		静岡県	医松市市	野田 1	126	番曲の) 1 ·	粧

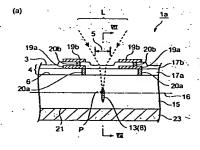
(54) 【発明の名称】 レーザ加工方法

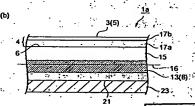
(57)【要約】

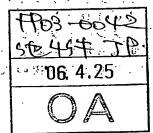
【課題】 加工対象物が種々の積層構造を有する場合に おいても加工対象物を高精度に切断することのできるレ ーザ加工方法を提供する。

【解決手段】 基板15を含む平板状のウェハ1aの裏 面21に伸張性のエキスパンドテープ23を装着し、ウ ェハ1aの表面3をレーザ光入射面として基板15の内 部に集光点Pを合わせてレーザ光Lを照射することによ り多光子吸収による溶融処理領域13を形成し、この溶 融処理領域13によって、ウェハ1aの切断予定ライン 5に沿ってレーザ光入射面から所定距離内側に切断起点 領域8を形成し、エキスパンドテープ23を伸張させる ことにより、切断起点領域8を起点としてウェハ1aを 複数の部分に、互いに間隔があくように切断する工程を 備えることを特徴とする。

[選択図] 図21







BEST AVAILABLE COPY

~ 【特許請求の範囲】

【請求項1】

基板を含む平板状の加工対象物の一方の面に伸張性のフィルムを装着し、前記加工対象物の他方の面をレーザ光入射面として前記基板の内部に集光点を合わせてレーザ光を照射することにより多光子吸収による改質領域を形成し、この改質領域によって、前記加工対象物の切断予定ラインに沿って前記レーザ光入射面から所定距離内側に切断起点領域を形成し、前記フィルムを伸張させることにより、前記切断起点領域を起点として前記加工対象物を複数の部分に、互いに間隔があくように切断する工程を備える、レーザ加工方法。 【請求項2】

半導体基板を含む平板状の加工対象物の一方の面に伸張性のフィルムを装着し、前記加工対象物の他方の面をレーザ光入射面として前記基板の内部に集光点を合わせてレーザ光を照射することにより、溶融処理領域を形成し、この溶融処理領域によって、前記加工対象物の切断予定ラインに沿って前記レーザ光入射面から所定距離内側に切断起点領域を形成し、前記フィルムを伸張させることにより、前記切断起点領域を起点として前記加工対象物を複数の部分に、互いに間隔があくように切断する工程を備える、レーザ加工方法。

基板を含む平板状の加工対象物の前記基板の内部に集光点を合わせてレーザ光を照射することにより多光子吸収による改質領域を形成し、この改質領域によって、前記加工対象物の切断予定ラインに沿って前記レーザ光入射面から所定距離内側に切断起点領域を形成する工程と、

Contract Contract

内部に前記改質領域を形成した前記加工対象物に伸張性のフィルムを装着する工程と、 前記フィルムを伸張させることにより、前記切断起点領域を起点として前記加工対象物 を複数の部分に、互いに間隔があくように切断する工程と

を備える、レーザ加工方法。

【請求項4】

【請求項3】

半導体基板を含む平板状の加工対象物の前記基板の内部に集光点を合わせてレーザ光を 照射することにより溶融処理領域を形成し、この溶融処理領域によって、前記加工対象物 の切断予定ラインに沿って前記レーザ光入射面から所定距離内側に切断起点領域を形成す る工程と、

内部に前記溶融処理領域を形成した前記加工対象物に伸張性のフィルムを装着する工程 30 と、

化电子 电弧电流 医直线电池

(中部) 数(维多)的过去式和过去分词

医自然性 医骨髓性炎

未取得的 电电影 禁止机会 医原性电池

前記フィルムを伸張させることにより、前記切断起点領域を起点として前記加工対象物を複数の部分に、互いに間隔があくように切断する工程と

を備える、レーザ加工方法。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

[0001] ~

本発明は、レーザ加工方法に関するものである。

【背景技術】

[0002]

近年、半導体デバイス用として A-l₂O₃基板上に G-a-N等の半導体動作層を結晶成長させたものや、液晶表示装置用としてガラス基板上に他のガラス基板を貼り合わせたもの等、種々の積層構造を有する加工対象物を高精度に切断する技術が求められている。

[0003]

従来、これらの積層構造を有する加工対象物の切断には、プレードダイシング法やダイヤモンドスクライブ法が使用されるのが一般的である。

[0,00,4]

プレードダイシング法とは、ダイヤモンドプレード等により加工対象物を切削して切断 「する方法である。一方、ダイヤモンドスクライブ法とは、ダイヤモンドポイントツールに より加工対象物の表面にスクライブラインを設け、このスクライブラインに沿うよう加工

...

Ėſ

対象物の裏面にナイフエッジを押し当てて、加工対象物を割って切断する方法である。

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

[0005]

しかしながら、ブレードダイシング法にあっては、例えば、加工対象物が上述した液晶表示装置用のものである場合、ガラス基板と他のガラス基板との間に間隙が設けられているため、この間隙に削り屑や潤滑洗浄水が入り込んでしまうおそれがある。

[0.006]

また、ダイヤモンドスクライブ法にあっては、加工対象物が A 1 2 O 3 基板等の硬度の高い基板を有している場合や、或いは、加工対象物がガラス基板同士を貼り合わせたものでいる場合等に、加工対象物の表面だけでなく 裏面にもスクライブラインを設けなければならず、この表面と裏面とに設けられたスクライブラインの位置ずれによって切断不良が生じるおそれがある。

[0007]

そこで、本発明は、このような事情に鑑みてなされたものであり、上述したような問題を解決し、加工対象物が種々の積層構造を有する場合においても加工対象物を高精度に切断することのできるレーザ加工方法を提供することを目的とする。

【課題を解決するための手段】

[0.008]

上記目的を達成するために、本発明に係るレーザ加工方法は、基板を含む平板状の加工対象物の一方の面に伸張性のフィルムを装着し、加工対象物の他方の面をレーザ光入射面として基板の内部に集光点を合わせてレーザ光を照射することにより多光子吸収による改質領域を形成し、この改質領域によって、加工対象物の切断予定ラインに沿ってレーザ光入射面から所定距離内側に切断起点領域を形成し、フィルムを伸張させることにより、切断起点領域を起点として加工対象物を複数の部分に、互いに間隔があくように切断する工程を備えることを特徴とする。

[0.0.0.9]

また、本発明に係るレーザ加工方法は、半導体基板を含む平板状の加工対象物の一方の面に伸張性のフィルムを装着し、加工対象物の他方の面をレーザ光入射面として基板の内部に集光点を合わせてレーザ光を照射することにより溶融処理領域を形成し、この溶融処理領域によって、加工対象物の切断予定ラインに沿ってレーザ光入射面から所定距離内側に切断起点領域を形成し、フィルムを伸張させることにより、切断起点領域を起点として加工対象物を複数の部分に、互いに間隔があくように切断する工程を備えることを特徴とする。

[0 0 1 0]

また、本発明に係るレーザ加工方法は、基板を含む平板状の加工対象物の基板の内部に 集光点を合わせてレーザ光を照射することにより多光子吸収による改質領域を形成しまて の改質領域によって、加工対象物の切断予定ラインに沿ってレーザ光入射面から所定距離 内側に切断起点領域を形成する工程と、内部に改質領域を形成した加工対象物に伸張性の フィルムを装着する工程と、フィルムを伸張させることにより、切断起点領域を起点とし て加工対象物を複数の部分に、互いに間隔があくように切断する工程とを備えることを特 徴とする。

[0011]

また、本発明に係るレーザ加工方法は、半導体基板を含む平板状の加工対象物の基板の内部に集光点を合わせてレーザ光を照射することにより溶融処理領域を形成し、この溶融処理領域によって、加工対象物の切断予定ラインに沿ってレーザ光入射面から所定距離内側に切断起点領域を形成する工程と、内部に溶融処理領域を形成した加工対象物に伸張性のフィルムを装着する工程と、フィルムを伸張させることにより、切断起点領域を起点として加工対象物を複数の部分に、互いに間隔があくように切断する工程とを備えることを特徴とする。

10

30

40

[0012]

これらのレーザ加工方法によれば、加工対象物が有する基板の内部に、多光子吸収という現象により形成される改質領域(溶融処理領域)でもって、加工対象物を切断すべき所望の切断予定ラインに沿った切断起点領域を形成することができる。そして、加工対象物に装着されたフィルムを伸張させることにより、基板の内部に形成された切断起点領域に引張応力を好適に印加することができる。これにより、切断起点領域を起点として、基板を比較的小さな力で精度良く割って切断することができるので、加工対象物が基板上に種々の積層構造を有する場合においても、この積層構造を基板とともに精度良く割って切断することができる。従って、このレーザ加工方法によれば、加工対象物を高精度に切断することができる。

[0013]

ここで、基板の内部とは、積層部が設けられている基板の面上をも含む意味である。さらに、集光点とは、レーザ光が集光した箇所のことである。そして、切断起点領域は、改質領域が連続的に形成されることで形成される場合もあるし、改質領域が断続的に形成されることで形成される場合もある。

[0.014]

上述した本発明に係るレーザ加工方法においては、基板の厚さ方向において、少なくとも1つの切断起点領域の中心が基板の中心よりも一方の面側に位置するように切断起点領域を形成し、伸張性のフィルムを一方の面側に装着することが好ましい。これによって、少なくとも1つの切断起点領域が加工対象物の裏面側に偏るため、一方の面に装着されたフィルムを伸張させることによる引張応力をこの切断起点領域に対してより好適に印加することができる。従って、より小さな力でより精度良く基板を切断することができる。また、このとき、1つの切断起点領域が基板の中心を含むように切断起点領域を形成することが好ましい。これによって、加工対象物の他方の面側をより精度よく切断することができる。

[0015]

また、上述した本発明に係るレーザ加工方法においては、切断起点領域を形成する際に、切断起点領域から一方の面に達する亀裂を発生させることが好ましい。このレーザ加工方法によれば、一方の面に装着されたフィルムを伸張させることによる引張応力によって、亀裂が加工対象物の他方の面に向かって拡がるので、より小さな力でより精度良く基板を切断することができる。

[0.0 1.6]

また、上述した本発明に係るレーザ加工方法においては、加工対象物が、他方の面側からみて切断予定ラインと重なる積層部を他方の面側の基板上に有してもよい。このレーザ加工方法では、基板内に形成された切断起点領域を起点として、基板を比較的小さな力で精度良く割って切断することができるので、加工対象物が基板上に切断予定ラインと重なる積層部を有する場合においても、この積層部を基板とともに精度良く割って切断することができる。

[0.0 1.7]

ここで、基板上の積層部とは、基板の表面に堆積されたもの、基板の表面に貼り合わされたもの、或いは基板の表面に取り付けられたもの等をいい、基板に対し異種材料であるか同種材料であるかは問わない。そして、積層部には、基板に密着して設けられるものや、基板と間隙を取って設けられるもの等がある。例としては、基板上に結晶成長により形成された半導体動作層や、ガラス基板上に貼り合わされた他のガラス基板等があり、積層部は異種材料を複数層形成したものも含む。

[0.018]

また、上述した本発明に係るレーザ加工方法においては、積層部の切断予定ラインと重なる部分が絶縁性材料からなることが好ましい。これによって、加工対象物を切断する際に導電性の切片等が生じないので、該導電性の切片が切断後の複数の部分のいずれかに付着することによる電気的接続不良を防止することができる。

医拉多维特 1.提

10

20

30

40

50

【発明の効果】

[0019]

本発明に係るレーザ加工方法によれば、加工対象物が有する基板の内部に、多光子吸収という現象により形成される改質領域(溶融処理領域)でもって、加工対象物を切断すべき所望の切断予定ラインに沿った切断起点領域を形成することができる。そして、加工対象物の一方の面に装着されたフィルムを伸張させることにより、基板の内部に形成された切断起点領域に引張応力を好適に印加することができる。これにより、切断起点領域を起点として、基板を比較的小さな力で精度良く割って切断することができるので、加工対象物が基板上に種々の積層構造を有する場合においても、この積層構造を基板とともに精度良く割って切断することができる。従って、このレーザ加工方法によれば、加工対象物を高精度に切断することができる。

【発明を実施するための最良の形態】

以下、図面と共に本発明の好適な実施形態について詳細に説明する。本実施形態に係る レーザ加工方法では、加工対象物の内部に多光子吸収による改質領域を形成する。そこで 、このレーザ加工方法、特に多光子吸収について最初に説明する。

[0027] 内部推测证的方式。

材料の吸収のバンドギャップモ、よりも光子のエネルギーhvが小さいと光学的に透明となる。よって、材料に吸収が生じる条件はhv>E、である。しかし、光学的に透明でも、レーザ光の強度を非常に大きぐずるとnhv>E、の条件(n=2,3,4,・・・)で材料に吸収が生じる。この現象を多光子吸収という。パルス波の場合、レーザ光の強度はレーザ光の集光点のピークパワー密度(W/c m^2)で決まり、例えばピークパワー密度が 1×10^8 (W/ c m^2)以上の条件で多光子吸収が生じる。ピークパワー密度は、(集光点におけるレーザ光の1パルス当たりのエネルギー)÷(レーザ光のビームスポット断面積×パルス幅)により求められる。また、連続波の場合、レーザ光の強度はレーザ光の集光点の電界強度(W / c m^2)で決まる。

[0022]

このような多光子吸収を利用する本実施形態に係るレーザ加工の原理について、図1~図6を参照して説明する。図1はレーザ加工中の加工対象物1の平面図であり、図2は図1に示す加工対象物1のIIーII線に沿った断面図であり、図3はレーザ加工後の加工対象物1の平面図であり、図4は図3に示す加工対象物1のIVーIV線に沿った断面図であり、図5は図3に示す加工対象物1のVーV線に沿った断面図であり、図6は切断された加工対象物1の平面図である。

[0023]

図1及び図2に示すように、加工対象物1の表面3には、加工対象物1を切断すべき所望の切断予定ライン5がある。切断予定ライン5は直線状に延びた仮想線である(加工対象物1に実際に線を引いて切断予定ライン5としてもよい)。本実施形態に係るレーザ加工は、多光子吸収が生じる条件で加工対象物1の内部に集光点Pを合わせてレーザ光Lを加工対象物1に照射して改質領域7を形成する。なお、集光点とはレーザ光Lが集光した箇所のことである。また、加工対象物1の表面3は、該表面3においてレーザ光Lが散乱することを防ぐため、平坦かつ滑面であることが好ましい。

[0024]

レーザ光しを切断予定ライン5に沿って(すなわち矢印A方向に沿って)相対的に移動させることにより、集光点Pを切断予定ライン5に沿って移動させる。これにより、図3で図5に示すように改質領域7が切断予定ライン5に沿って加工対象物1の内部にのみ形成され、この改質領域7でもって切断起点領域8が形成される。本実施形態に係るレーザ加工方法は、加工対象物1がレーザ光しを吸収することにより加工対象物1を発熱させて改質領域7を形成するのではない。加工対象物1にレーザ光しを透過させ加工対象物1の表面の内部に多光子吸収を発生させで改質領域7を形成している。よって、加工対象物1の表面3ではレーザ光しがほとんど吸収されないので、加工対象物1の表面3が溶融することは

素ない。

[0.0.25]

加工対象物1の切断において、切断する箇所に起点があると加工対象物1はその起点から割れるので、図6に示すように比較的小さな力で加工対象物1を切断することができる。よって、加工対象物1の表面3に不必要な割れを発生させることなく加工対象物1の切断が可能となる。

[00-26]

なお、切断起点領域を起点とした基板の切断は、切断起点領域形成後、基板に人為的な力が印加されることにより完了される。すなわち、基板の切断起点領域と交差する方向に引張応力を加えることにより、切断起点領域を起点として基板が割れ、基板が切断される

[0027]

さて、本実施形態において多光子吸収により形成される改質領域としては、次の(1)、~(3)がある。

I-0-0-2 8-1

(1) 改質領域が1つ又は複数のクラックを含むクラック領域の場合

基板(例えばサファイア、ガラス、またはLiTaO $_3$ からなる圧電材料)の内部に集光点を合わせて、集光点における電界強度が 1×10^8 (W/c m²)以上で且つパルス幅が 1μ S 以下の条件でレーザ光を照射する。このパルス幅の大きさは、多光子吸収を生じさせつつ基板の表面に余計なダメージを与えずに、基板の内部にのみクラック領域を形成できる条件である。これにより、基板の内部には多光子吸収による光学的損傷という現象が発生する。この光学的損傷により基板の内部に熱ひずみが誘起され、これにより基板の内部にクラック領域が形成される。電界強度の上限値としては、例えば 1×10^{12} (W/c m²)である。パルス幅は例えば 1 n s ~2 0 0 n s が好ましい。

[0029]

本発明者は、電界強度とクラックの大きさとの関係を実験により求めた。実験条件は次ぎの通りである。

- (A) 基板:パイレックス(登録商標)ガラス(厚さ700μm)
 - (B.) レーザ

光源:半導体レーザ励起Nd:YAGレーザ

波長: 1064 n m

ルーザ光スポット断面積:3.14×10⁻⁸cm²

発振形態:Qスイッチパルス

繰り返し周波数:100 k H z

- 出力 主出力 < 1. m 丁/パルス 二

デーレーザ光品質:TEM₀₀

偏光特性:直線偏光

(C) 集光用レンズ

レーザ光波長に対する透過率:60パーセント

(D) 基板が載置される載置台の移動速度: 1 0 0 mm/秒

[0030]

なお、レーザ光品質がTEM₀₀とは、集光性が高くレーザ光の波長程度まで集光可能を 意味する。

化乙烷基化异氯化物 医缺乏法疗

1、1917年,元、东西的地区特额数十分下。

[0.031]

図7は上記実験の結果を示すグラフである。横軸はピークパワー密度であり、レーザ光がパルスレーザ光なので電界強度はピークパワー密度で表される。縦軸は1パルスのレーザ光により基板の内部に形成されたクラック部分(クラックスポット)の大きさを示している。クラックスポットが集まりクラック領域となる。クラックスポットの大きさは、クラックスポットの形状のうち最大の長さとなる部分の大きさである。グラフ中の黒丸で示

🏂 すデータは集光用レンズ(C)の倍率が100倍、開口数(NA)が0.80の場合であ る。一方、グラフ中の白丸で示すデータは集光用レンズ(C)の倍率が50倍、開口数(NA) が 0. 5 5 の場合である。ピークパワー密度が 1 0 11 (W / c m²) 程度から基板 の内部にクラックスポットが発生し、ピークパワー密度が大きくなるに従いクラックスポ ットも大きくなることが分かる。 [0 0 3 2]

次に、本実施形態に係るレーザ加工において、クラック領域形成による基板の切断のメ カニズムについて図8~図11を用いて説明する。図8に示すように、多光子吸収が生じ

る条件で加工対象物1の内部に集光点Pを合わせてレーザ光Lを加工対象物1に照射して 切断予定ラインに沿って内部にクラック領域9を形成する。クラック領域9は1つ又は複 , 数のクラックを含む領域である。このクラック領域 9 でもって切断起点領域が形成される 。図9に示すように、人為的な力(例えば引張応力)を加工対象物1に印加することによ り、クラック領域9を起点として(すなわち、切断起点領域を起点として)クラックがさ らに成長し、図10に示すようにクラックが加工対象物1の表面3と裏面21に到達し、 図11に示すように加工対象物1が割れることにより加工対象物1が切断される。

[0033]

(2) 改質領域が溶融処理領域の場合

基板(例えばシリコンのような半導体材料)の内部に集光点を合わせて、集光点におけ る電界強度が 1×10^8 (W/cm²) 以上で且つパルス幅が 1μ s 以下の条件でレーザ光 を照射する。これにより基板の内部は多光子吸収によって局所的に加熱される。この加熱 により基板の内部に溶融処理領域が形成される。溶融処理領域とは一旦溶融後再固化した 領域や、まさに溶融状態の領域や、溶融状態から再固化する状態の領域であり、相変化し た領域や結晶構造が変化した領域ということもできる。また、溶融処理領域とは単結晶構 造、非晶質構造、多結晶構造において、ある構造が別の構造に変化した領域ということも できる。つまり、例えば、単結晶構造から非晶質構造に変化した領域、単結晶構造から多 結晶構造に変化した領域、単結晶構造から非晶質構造及び多結晶構造を含む構造に変化し た領域を意味する。基板がシリコン単結晶構造の場合、溶融処理領域は例えば非晶質シリ コン構造である。電界強度の上限値としては、例えば1×10¹² (W/cm²) である。 パルス幅は例えば1ns~200nsが好ましい。

[0034]

本発明者は、シリコンウェハの内部で溶融処理領域が形成されることを実験により確認 した。実験条件は次の通りである。

(A) 基板:シリコンウェハ (厚さ350 μm、外径4インチ)

(B) レーザ

光源:半導体レーザ励起 N d : Y A G レーザ

波長:1064nm ...

レーザ光スポット断面積: 3. 14×10⁻⁸cm²

発振形態:Qスイッチパルス

繰り返し周波数:100kHz

パルス幅: 3 0 n s

出力: 2:0 μ J / パルス

レーザ光品質: TEMaa

偏光特性:直線偏光

(C) 集光用レンズ

倍率: 5.0倍

N. A. O. 65,5% From Physics

レーザ光波長に対する透過率:60パーセント。

(D) 基板が載置される載置台の移動速度:100mm/秒

[0 0 3 5]

図12は、上記条件でのレーザ加工により切断されたシリコンウェハの一部における断

面の写真を表した図である。シリコンウェハ11の内部に溶融処理領域13が形成されている。なお、上記条件により形成された溶融処理領域13の厚さ方向の大きさは100μm程度である。

[0.0.36]

溶融処理領域 1 3 が多光子吸収により形成されたことを説明する。図 1 3 は、レーザ光の波長とシリコン基板の内部の透過率との関係を示すグラフである。ただし、シリコン基板の表面側と裏面側それぞれの反射成分を除去し、内部のみの透過率を示している。シリコン基板の厚さ t が 5 0 μ m、 1 0 0 μ m、 2 0 0 μ m、 5 0 0 μ m、 1 0 0 μ m の各々について上記関係を示した。

[0037]

例えば、Nd:YAGレーザの波長である1064nmにおいて、シリコン基板の厚さが500 μ m以下の場合、シリコン基板の内部ではレーザ光が80%以上透過することが分かる。図12に示すシリコンウェハ11の厚さは350 μ mなので、多光子吸収による溶融処理領域13をシリコンウェハ11の中心付近に形成すると、シリコンウェハ11の表面から175 μ mの部分に形成される。この場合の透過率は、厚さ200 μ mのシリコンウェハを参考にすると、90%以上なので、レーザ光がシリコンウェハ11の内部で吸収されるのは僅かであり、ほとんどが透過する。このことは、シリコンウェハ11の内部でしーザ光が吸収されて、溶融処理領域13がシリコンウェハ11の内部に形成(つまりレーザ光による通常の加熱で溶融処理領域が形成)されたものではなく、溶融処理領域13が多光子吸収により形成されたことを意味する。

[0 0 3 8]

なお、シリコンウェハは、引張応力などの人為的な力が印加されることにより、溶融処理領域でもって形成される切断起点領域を起点として断面方向に向かって割れを発生させ、その割れがシリコンウェハの表面と裏面とに到達することにより、結果的に切断される。また、溶融処理領域はシリコンウェハの内部のみに形成され、切断後の切断面には、図12のように内部にのみ溶融処理領域が形成されている。基板の内部に溶融処理領域でもって切断起点領域を形成すると、切断時、切断起点領域ラインから外れた不必要な割れが生じにくいので、切断制御が容易となる。

[0039]

(3) 改質領域が屈折率変化領域の場合

基板(例えばガラス)の内部に集光点を合わせて、集光点における電界強度が 1×10^8 (W/c m²)以上で且つパルス幅が 1 n s 以下の条件でレーザ光を照射する。パルス幅を極めて短くして、多光子吸収を基板の内部に起こさせると、多光子吸収によるエネルギーが熱エネルギーに転化せずに、基板の内部にはイオン価数変化、結晶化又は分極配向等の永続的な構造変化が誘起されて屈折率変化領域が形成される。電界強度の上限値としては、例えば 1×10^{12} (W/c m²)である。パルス幅は例えば 1 n s 以下が好ましく、1 p s 以下がさらに好ましい。

[0040]

以上、多光子吸収により形成される改質領域として(1)~(3)の場合を説明したが、基板の結晶構造やその劈開性などを考慮して切断起点領域を次のように形成すれば、その切断起点領域を起点として、より一層小さな力で、しかも精度良く基板を切断することが可能になる。

[0041]

すなわち、シリコンなどのダイヤモンド構造の単結晶半導体からなる基板の場合は、(111)面(第1劈開面)や(110)面(第2劈開面)に沿った方向に切断起点領域を形成するのが好ましい。また、GaAsなどの閃亜鉛鉱型構造のIII-V族化合物半導体からなる基板の場合は、(110)面に沿った方向に切断起点領域を形成するのが好ましい。さらに、サファイア(AI_2O_3)などの六方晶系の結晶構造を有する基板の場合は、(000I)面(C面)を主面として(1120)面(A面)或いは(1100)面(A面)に沿った方向に切断起点領域を形成するのが好ましい。

[0042]

なお、基板として例えば円盤状のウェハを切断する場合、上述した切断起点領域を形成すべき方向(例えば、単結晶シリコン基板における(1 1 1)面に沿った方向)、或いは切断起点領域を形成すべき方向に直交する方向に沿ってウェハにオリエンテーションフラットを形成すれば、そのオリエンテーションフラットを基準とすることで、切断起点領域を形成すべき方向に沿った切断起点領域を容易且つ正確にウェハに形成することが可能になる。

[0043]

次に、上述したレーザ加工方法に使用されるレーザ加工装置について、図 1 4 を参照して説明する。図 1 4 はレーザ加工装置 1 0 0 の概略構成図である。
【 0 0 4 4 】

レーザ加工装置100は、レーザ光 L を発生するレーザ光源101と、レーザ光 L の出力やパルス幅等を調節するためにレーザ光源101を制御するレーザ光源制御部102と、レーザ光 L の反射機能を有しかつレーザ光 L の光軸の向きを90°変えるように配置されたダイクロイックミラー103と、ダイクロイックミラー103で反射されたレーザ光 L が照射される集光用レンズ105と、集光用レンズ105で集光されたレーザ光 L が照射される加工対象物 1 が載置される載置台107と、載置台107を X 軸方向に移動させるための X 軸ステージ109と、載置台107を X 軸方向に直交する Y 軸方向に移動させるための Y 軸ステージ111と、載置台107を X 軸及び Y 軸方向に直交する Z 軸方向に移動させるための Z 軸ステージ113と、これら3つのステージ109、111、113の移動を制御するステージ制御部115とを備える。

[0045]

この集光点 Pの X (Y) 軸方向の移動は、加工対象物 1 を X (Y) 軸ステージ 1 0 9 (1 1 1 1) により X (Y) 軸方向に移動させることにより行う。 Z 軸方向は、加工対象物 1 の表面 3 と直交する方向なので、加工対象物 1 に入射するレーザ光 L の焦点深度の方向となる。よって、 Z 軸ステージ 1 1 3 を Z 軸方向に移動させることにより、加工対象物 1 の内部にレーザ光 L の集光点 P を合わせることができる。これにより、例えば、加工対象物 1 上に積層構造が設けられているような場合に、加工対象物 1 内部の所望の位置に集光点 P を合わせることができる。

[0046]

レーザ光源101はパルスレーザ光を発生するNd:YAGレーザである。レーザ光源101に用いることができるレーザとして、この他、Nd:YVO₄レーザ、Nd:YLFレーザやチタンサファイアレーザがある。本実施形態では、加工対象物1の加工にパルスレーザ光を用いているが、多光子吸収を起こさせることができるなら連続波レーザ光でもよい。

[0047]

レーザ加工装置 1.00 はさらに、載置台 10.7 に載置された加工対象物 1を可視光線により照明するために可視光線を発生する観察用光源 11.7 と、ダイクロイックミラー10.3 及び集光用レンズ 1.05 と同じ光軸上に配置された可視光用のビームスプリッタ 1.19 とを備える。ビームスプリッタ 1.19 と集光用レンズ 1.05 との間にダイクロイックミラー10.3 が配置されている。ビームスプリッタ 1.19 は、可視光線の約半分を反射し残りの半分を透過する機能を有しかつ可視光線の光軸の向きを 9.0°変えるように配置されている。観察用光源 1.17 から発生した可視光線はビームスプリッタ 1.19 で約半分が反射され、この反射された可視光線がダイクロイックミラー 1.0 3及び集光用レンズ 1.05 を透過し、加工対象物 1.0 切断予定ライン 5 等を含む表面 3 を照明する。

[0048]

レーザ加工装置 1 0 0 はさらに、ビームスプリッタ 1 1 9 、ダイクロイックミラー 1 0 3 及び集光用レンズ 1 0 5 と同じ光軸上に配置された撮像素子 1 2 1 及び結像レンズ 1 2 3 を備える。撮像素子 1 2 1 としては例えば C C D カメラがある。切断予定ライン 5 等を含む表面 3 を照明した可視光線の反射光は、集光用レンズ 1 0 5 、ダイクロイックミラー

医碱化气 医马特尔氏 人名英格兰人 网络马克主接塞纳瓦特语

30

三 103、ビームスプリッタ119を透過し、結像レンズ123で結像されて撮像素子12 1 で撮像され、撮像データとなる。

[-0 0 4 9]

レーザ加工装置100はさらに、撮像素子121から出力された撮像データが入力され る撮像データ処理部125と、レーザ加工装置100全体を制御する全体制御部127と 、モニタ129とを備える。撮像データ処理部125は、撮像データを基にして観察用光 源117で発生した可視光の焦点を加工対象物1の表面3上に合わせるための焦点データ を演算する。この焦点データを基にしてステージ制御部115が2軸ステージ113を移 動制御することにより、可視光の焦点が加工対象物1の表面3に合うようにする。よって 、撮像データ処理部125はオートフォーカスユニットとして機能する。また、撮像デー タ処理部125は、撮像データを基にして表面3の拡大画像等の画像データを演算する。 この画像データは全体制御部1・2~7に送られ、全体制御部で各種処理がなされ、モニタ1 29に送られる。これにより、モニタ129に拡大画像等が表示される。 13 1 1 1 1

[0050]

| 全体制御部 1 2 7 には、ステージ制御部 1 1 5 からのデータ、撮像データ処理部 1 2 5 からの画像データ等が入力し、これらのデータも基にしてレーザ光源制御部:10:2、観察 用光源1177及びステージ制御部115を制御することにより、レーザ加工装置100全 体を制御する。よって、全体制御部127はコンピュータユニットとして機能する。

Y

次に、上述したレーザ加工装置100を用いた、本実施形態に係るレーザ加工方法につ いて説明する。図15は、本実施形態に係るレーザ加工方法における加工対象物であるウ ェハ1aを示す斜視図である。また、図16は、図15に示されたウェハ1aの平面図で ある。また、図17は、図16に示されたウェハ1aのVI-VI断面及びVII-VII断面を示 す拡大図である。

[0052]

図15~図17を参照すると、ウェハ1aは、平板状であり略円盤状を呈している。図 16を参照すると、ウェハ1aの表面3には縦横に交差する複数の切断予定ライン5が設 定されている。切断予定ライン5は、ウェハ1aを複数のチップ状部分に切断するために 想定される仮想線である。この切断予定ライン5は、例えばウェハ1aの劈開面に沿って 想定されるとよい。

[0053]

また、ウェハ1aは、オリエンテーションフラット(以下「OF」という)19を有し ている。本実施形態では、OF-1-9 は縦横に交差する切断予定ライン 5 のうちの一方向と 平行な方向を長手方向として形成されている。*O.F.1.9 は、ウェハ1 a を切断予定ライン 5に沿って切断する際に、切断方向を容易に判別する目的で設けられている。

[0054]

- また、図 1 7 を参照すると、ウェハ1 a は、半導体(S i)からなる基板 1 5 と、基板 15の表面6上に積層された積層部4を備えでいる。積層部4は、絶縁性材料(SiO₂) からなる層間絶縁膜 1 7 a 及び1 7 b、並びに金属(W) からなる第 1 の配線層 1 9 a 及び第2の配線層19bを有している。層間絶縁層17aは基板15の表面6上に積層さ れでおり、表面6上に複数互いに分割されて設定された素子形成領域上に第1の配線層1 9aが積層されている。第1の配線層19a及び基板15は、層間絶縁層17aを貫通す るように設けられたプラグ20 aによって互いに電気的に接続されている。層間絶縁層1 7 b は層間絶縁層 1 7 a 及び第 1 の配線層 1 9 a 上に積層されており、層間絶縁層 1 7 b 上であって第1の配線層119~に対応する領域に第2の配線層19bが積層されている。 第2の配線層19b及び第1の配線層19aは、層間絶縁層17bを貫通するように設け られたプラグ206によって互いに電気的に接続されている。

【000 5 5】新聞などとかけたらまななななななながあり、新聞はいばたい

「層間絶縁層 1 7 b 上であって第 2 の配線層 1 9 b 同士の隙間にある領域には、切断予定 ライン5が想定される。すなわち、表面3側からウェハTaを見たどきに、積層部4のう

1173419

三海海海南部 化光电流电池

5 ち層間絶縁層17a及び17bが切断予定ライン5と重なっている。この切断予定ライン 5においては、層間絶縁層17bの表面(すなわち、ウェハ1aの表面3)が平坦かつ滑 面となっている。

[0056]

図18及び図19は、本実施形態に係るレーザ加工方法を説明するためのフローチャー トである。また、図20~図22は、レーザ加工方法を説明するためのウェハ1aの断面 図である。

[0 0 5 7]

- 図18を参照すると、まず、ウェハ1aの一方の面である裏面21に伸張性のフィルム であるエキスパンドテープ23を装着する(S1、図20)。エキスパンドテープ23は 、例えば加熱により伸びる材料からなり、後の工程において、ウェハ 1 a をチップ状に分 離させるために用いられる。エキスパンドテープ23としては、加熱により伸びるもの以 外にも例えば伸張方向に力を加えることによって伸びるものでもよい。

[0.058]

続いて、ウェハ 1 a の基板 1 5 の内部に、切断予定ライン 5 に沿って切断起点領域 8 を 形成する (S-3)、図 2/1 (a) 及び (b/)) ふっここで、図 2 1 (b) は、図 2/F (a) 転 示されるウェハ1aのVIII-VIII断面を示す断面図である。すなわち、ウェハ 1゚a:の他方 の面である表面3における切断予定ライン5に対応する領域をレーザ光入射面として基板 1 5の内部の集光点Pヘレーザ光上を照射することにより、基板15の内部に改質領域と して溶融処理領域13を形成する。この溶融処理領域13が、ウェハ1aを切断する際の 切断起点領域8となる。

[0.059]

ここで、図19は、図14に示されたレーザ加工装置100を用いてウェハ1aに切断 起点領域8を形成する方法を示すフローチャートである。なお、本実施形態において、ウ ェハ1aは、レーザ加工装置100の載置台107に、表面3が集光用レンズ105と対 向するように配置される。すなわち、レーザ光Lは、ウェハlaの表面3から入射される

[0 0 6 0].

o.

、図.1.4及び図19を参照すると、まず、基板15、層間絶縁層17a及び17bの光吸: 収特性を図示しない分光光度計等により測定する。この測定結果に基づいて、基板 155000 層間絶縁層17a及び17bに対して透明な波長又は吸収の少ない波長のレーボ光上を発 生するレーザ光源101を選定する(S101)。

[0061]

▽続いて、基板 1:5、層間絶縁層 1:7 a:及び-1:7 b)の厚さ、材質、及び屈折率等を考慮し て、ウェハ1 a の Z 軸方向の移動量を決定する(S 1 0-3)。これは、ウェハルa の表面 3 から所定距離内側の所望の位置にレーザ光Lの集光点Pを合わせるために、ヴェバル。 の表面 3 に位置するレーザ光 Lの集光点 Pを基準としたウェハ Lagの Z 軸方向の移動量で [5] 04:0.4642.] 化二氢亚甲基甲基甲基甲基基基 ,这个人就会不是不一定的原理,不是这些人的人或是

※ウェハ1 a をレーザ加工装置担約。0.0.の載置台1:0.7 にウェハ1 a の表面3.が集光用レン ズ 170/5 側と対向するよう 載置する。そして、観察用光源 1/1,7 から可視光を発生させて、 ウェハ1(a)の表面3(を照明する)(はS 160g5)/。照明されたウェハ1(a)の表面3を撮像素子 121により撮像する。撮像素子121により撮像された撮像データは撮像データ処理部 125に送られる。この撮像データに基づいて撮像データ処理部125は、観察用光源1 187 の可視光の焦点がウェハ 18a の表面:3 に位置するような焦点データを演算する? (Sala 0·70 96.4以 () 中华在京王八里大道书题及原是国内 () () 中国 () ()

·【O&O_6 3·11 ふい 当り しつから 保護 みんない ニコス (デアイ)

ここの焦点データはステージ制御部1/125に送られる。ステージ制御部1/125は、2000焦。 点 ラータを基にして Z:軸ステージ 1.13 を Z 軸方向の移動させる((S:1.0:9))。 これにより り、観察用光源 1:1-7 の可視光の焦点がウェハル。の表面 3 に位置する。なお、撮像デー

10

🏂 タ処理部125は撮像データに基づいて、切断予定ライン5を含む表面3の拡大画像デー タを演算する。この拡大画像データは全体制御部127を介してモニタ129に送られ、 これによりモニタ129に切断予定ライン5付近の拡大画像が表示される。

全体制御部127には予めステップS103で決定された移動量データが入力されてお り、この移動量データがステージ制御部115に送られる。ステージ制御部115はこの 移動量データに基づいて、レーザ光Lの集光点Pの位置がウェハlaの表面3から所定距 離内側となるように、2軸ステージ113によりウェハ1aを2軸方向に移動させる(S 111).

[0065]

[0066]

[0068]

.

• . .

- 続いて、レーザ光源101からレーザ光Lを発生させて、レーザ光Lをウェハdiaの表 面3に照射する。レーザ光Lの集光点Pは基板15の内部に位置しているので、溶融処理。 領域13は基板15の内部にのみ形成される。そして、切断予定ライン5に沿うように※ 軸ステージ109やY軸ステージ111を移動させて溶融処理領域13を複数形成するか 、あるいは切断予定ライン5に沿って連続して溶融処理領域13を形成することにより、 切断予定ライン5に沿う切断起点領域8を基板15の内部に形成する(S113)。 1000 GERT 400 1445

このステップS113においては、図21(b)に示されるように、切断起点領域8を 基板15の厚さ方向における切断起点領域8の中心が基板15の該方向の中心16より も裏面21側に位置するように形成する。換言すれば、切断起点領域8を基板125の中心 より裏面21側に偏って形成する。また、このとき、切断起点領域8が基板1:5の中心1 6 を含むように切断起点領域 8 を形成する。この切断起点領域 8 の寸法例としては、基板 1 5 の厚さを 1 0 0 μ m とした場合、切断起点領域 8 の中心を裏面 2 1 から例えば 4 0 μ m程度、切断起点領域8の幅を例えば40μm程度とするとよい。 [0067]

再び図18を参照すると、ウェハ1 aの基板15内部に切断起点領域8を形成したのち 切断起点領域8に沿ってウェハ1aを複数のチップ状部分24に切断する(S5、図2 2)。すなわち、エキスパンドテープ23を伸張させることにより切断起点領域8に引張 応力を印加して、切断起点領域.8を起点としてウェバ1 a を複数のチップ状部分2 4に切 断する。そして、エキスパンドデープ23をそのまま伸張させることにより複数のチップ 状部分24の間に間隔26をあける。このとき、基板15が切断されると同時に、切断予 定ライン 5 と重なる層間絶縁層 1 7 a 及び 1 7 b も同時に切断される。

- 以主説明したように、本実施形態に係るレーザ加工方法では、シウウンニ ハ 1 aが有する基板 15の内部に、多光子吸収という現象により形成される改質領域にで貼って、ウェハ1 a を切断すべき所望の切断予定ライン5に沿った切断起点領域8を形成することができる。 そして、ウェットでの裏面21に装着されたエキスパンドテープ23を伸張させるでもに より、基板15の内部に形成された切断起点領域8に引張応力を好適に印加することがで きる。これにより、切断起点領域8を起点として、基板15を比較的小さな力で精度良く 割って切断することができるので、例えばウェッを1 省が基板 暦5 上に積層部4を有する場 合においても、この積層部4を基板1.5 述ともに精度良く割って切断することができる。 従って、でのレーザ加工方法によれば、ウェハロaを高精度に切断することができる。

また、本実施形態に係るレーザ加工方法においては、基板19500厚さ方向において、切り 断起点領域 8 の中心が基板 1:5の中心 1:6 よりも裏面 2:1 側に位置するように切断起点領 域8を形成している。これによって、切断起点領域8がウェハ1aの裏面21側に偏るだ。 め、裏面21に装着されたエキスパンドテープ23を伸張させることによる引張応力をご の切断起点領域 8に対してより好適に印加するでとができる。従って、より小さな力でよ り精度浪く基板 105 を切断するごとができる。また、このとき、切断起点領域 8が基板 1: 5の中心16を含むように切断起点領域8を形成している。でれによって、ジウェハ Fra の - 表面3側をより精度よく切断することができる。

[0070]

また、本実施形態に係るレーザ加工方法においては、ウェハ1 aが、表面3側からみて切断予定ライン5と重なる積層部4を基板15の表面6上に有している。このレーザ加工方法では、基板15内に形成された切断起点領域8を起点として、基板15を比較的小さな力で精度良く割って切断することができるので、ウェハ1 aが基板15上に切断予定ライン5と重なる積層部4を有する場合においても、この積層部4を基板15とともに精度良く割って切断することができる。

[0071]

また、本実施形態に係るレーザ加工方法においては、積層部4の切断予定ライン5と重なる部分が絶縁性材料からなっている。これによって、ウェハ1aを切断する際に導電性の切片等が生じないので、該導電性の切片が複数のチップ状部分24のいずれかに付着することによる電気的接続不良を防止することができる。

[0072]

図23(a)~(c)は、本実施形態によるレーザ加工方法の第1の変形例ないじ第3の変形例を説明するための断面図である。これらの変形例では、基板15の厚さを200μm(上述の実施形態では100μm)と厚くなっている。まず図23(a)を参照すると、第1の変形例では、切断起点領域8を、基板15の厚さ方向において切断起点領域8の中心が基板15の中心16よりも裏面21側に位置するように、且つ、切断起点領域8が基板15の中心16を含まないように形成している。なお、この切断起点領域8は、裏面21からの寸法が上述した実施形態における切断起点領域の寸法と同じとする。このように、基板15が厚く、切断起点領域8が基板15の中心16を含んでいなくとも、エキスパンドテープ23を伸張させることによって切断起点領域8に引張応力を好適に印加することができ、ウェハ1aをより小さな力で精度良く切断することが可能である。ただし、ウェハ1aの表面3側における切断精度を考慮すれば、図21(b)に示された実施形態のように切断起点領域8が基板15の中心16を含むように切断起点領域8を形成するほうがより好ましい。

[0073]

また、図23(b)を参照すると、第2の変形例では、切断起点領域を基板15の厚さ方向に複数本形成している。そして、一方の切断起点領域8aを第1の変形例における切断起点領域8と同じ位置に形成している。また。他方の切断起点領域8bを、切断起点領域8bの中心が基板15の中心16付近に位置するように、且つ、切断起点領域8bが基板15の中心16を含むように形成している。なお、この例における他方の切断起点領域8bの寸法例としては、その中心位置を例えば裏面21から100 μ m(すなわち基板15の中心位置)程度、その幅を例えば40 μ m程度とするとよい。

【007.4】 (表) 图有题问题 2001年 2011年 2011年

また、図23 (c) を参照すると、第3の変形例では、一方の切断起点領域8aを、第1の変形例における切断起点領域8と同じ位置に形成している。また、他方の切断起点領域8bを、切断起点領域8bの中心が基板15の中心16bを含まないように形成している。なお、この例における他方の切断起点領域8bの寸法例としては、その中心位置を例えば裏面21から160μm程度、その幅を例えば40μm程度とするとよい。

上記した第2の変形例及び第3の変形例では、基板15の裏面21側へ偏った切断起点領域8aに加えて、切断起点領域8aと基板15の表面6との間に位置する切断起点領域8bを形成している。これによって、ウェハ1aをより小さな力で切断することができるとともに、ウェハ1aの表面3側をより精度よく切断することができる。一般には、少なくとも1つの切断起点領域の中心が基板15の中心16よりも裏面21側に位置していれば、ウェハ1aをより小さな力で切断することができる。また、基板15の中心16を含む切断起点領域と裏面21側に偏った切断起点領域とは、図21(b)に示したように同

じ領域であってもよいし、図23 (b) に示したように異なる領域であってもよい。 【0076】

図24°(a)は、本実施形態によるレーザ加工方法の第4の変形例を説明するための断面図である。また、図24(b)は、図24(a)に示されたウェハ1aのIV-IV断面を示す断面図である。本変形例と上述した実施形態との相違は、溶融処理領域13(切断起点領域8)から裏面21に達する亀裂18を基板15に発生させている点である。この亀裂18は、図24(b)に示されるように切断起点領域8に沿って連続して発生させても良いし、切断起点領域8に沿って断続的に発生させても良い。これによって、裏面21に装着されたエキスパンドテープ23を伸張させることによる引張応力により亀裂18がウェハ1aの表面3に向かって拡がるので、より小さな力でより精度良ぐ基板を切断することができる。

[0 0 7 7]

図25(a)は、本実施形態によるレーザ加工方法の第5の変形例を説明するための断面図である。また、図25(b)は、図25(a)に示されたウェハ1bのX-X断面を示す断面図である。本変形例では、上述した実施形態とは異なる積層部を有するウェハを切断する場合について説明する。ここで用いられるウェハ1bは、上述したウェハ1aとは異なり、企型半導体からなる基板55を備えている。そして、ウェハ1bは、積層部44として、基板55上に積層されたn型クラッド層57a上に積層された活性層57bと、活性層57b上に積層されたp型クラッド層57cと、p型クラッド層57c上に積層されたキャップ層57dとを備えている。キャップ層57d上には数に分割されたアノード電極59aが、基板55の裏面61上にはアノード電極59aに対応するカソード電極59bが、それぞれ設けられている。

[0078]

このウェバI b に対し、基板 5 5 内部を集光点 P として、アノード電極 5 9 a 間に想定された切断予定ライン 5 からレーザ光 L を入射する。そして、基板 1 5 内部に、溶融処理領域 1 3 による切断起点領域 8 を形成する。このとき、基板 5 5 の厚さ方向における切断起点領域 8 の中心位置が、基板 1 5 の中心 4 6 よりも裏面 6 1 側になるように切断起点領域 8 を形成する。そして、裏面 6 1 に装着されたエキスパンドテープ 2 3 を伸張することによってウェバ 1 b を切断し、複数の半導体レーザ素子を切り出す。

医内侧皮髓线 海绵病

(4) 人名巴克尔 网络基本工艺类或工作品,然后不好

[007:9]

本レーザ加工方法は、上述した実施形態における積層部 4 以外にも、例えば本実施例における積層部 4 4 のように様々な積層構造を備えるウェバに対して適用することができる。

【0/0 8/0】《第二》第二日《光》《大武武公武器等信翰德特标》《被区。广约祖书任在日

図26は、本実施形態によるレーザ加工方法の第6の変形例を示すフローチャードである。また、図27は、本変形例を説明するためのウェハ1aの断面図である。本変形例では、ウェハ1回の裏面21からレーザ光1を入射する場合を説明する。

【60 018年】 陈秋 (117) (11) (11) 如果自身企业公共教育的基本规则是基础企业

図26を参照すると、まず、ウェハー aの基板 15の内部に、切断予定ライン5に沿って切断起点領域8を形成する(SIII、図27)。すなわち、ウェバー aの裏面21における切断予定ライン5に対応する領域をレーザ光入射面として基板 1.5の内部の集光点 P ヘレーザ光 L を照射することにより、基板 1.5の内部に改質領域として溶融処理領域1.3を形成する。この溶融処理領域1.3が、ウェハ1 a を切断する際の切断起点領域8となる

。1915年1日,1916年,1916年,1917年1918年1日,1918

【1017048123】其前三十日法第四十日中部四十日经数是公署五进的位置。 计未统语法法规律

、続いて、ウェバ 1/aの裏面 2 10位 伸張性のフィルムであるエキスパンドテープ 2 3 を装着 0 (S 1/3)、切断起点領域 8 に沿ってウェハ 1 a を複数のチップ状部分 2 4 に切断する (S 1/5)。これらの工程は、上述した実施形態と同様なので、選詳細な説明を省略する。

[50] 0 8:3 [] [2] [1] [2

本変形例に示したように、本実施形態によるレーザ加工方法においては、ウェハ1aの 裏面21をレーザ光入射面として切断起点領域を形成することも可能である。また、エキ スパンドテープ23を装着するタイミングは、本変形例のように切断起点領域を形成した 後でもよい。

[0084]

以上、本発明の実施形態及び変形例について詳細に説明したが、本発明は上記実施形態 及び変形例に限定されないことはいうまでもない。

[0085]

例えば、上記した実施形態及び変形例においては基板として半導体基板を用いているが、本発明は半導体基板に限らず、導電性基板や絶縁性基板を有するウェハに対しても好適・に適用することができる。

10

20

【図面の簡単な説明】

[0086]

【図1】本実施形態に係るレーザ加工方法によるレーザ加工中の加工対象物の平面図である。

【図2】図1に示す加工対象物のIIーII線に沿った断面図である。

【図3】本実施形態に係るレーザ加工方法によるレーザ加工後の加工対象物の平面図である。

【図4】図3に示す加工対象物のIV-IV線に沿った断面図である。

【図5】図3に示す加工対象物のV-V線に沿った断面図である。

【図6】本実施形態に係るレーザ加工方法により切断された加工対象物の平面図である。

【図7】本実施形態に係るレーザ加工方法における電界強度とクラックスポットの大きさ との関係を示すグラフである。

【図8】本実施形態に係るレーザ加工方法の第1工程における加工対象物の断面図である

【図9】本実施形態に係るレーザ加工方法の第2工程における加工対象物の断面図である

【図 1 0 】本実施形態に係るレーザ加工方法の第 3 工程における加工対象物の断面図である。

【図 1 1】本実施形態に係るレーザ加工方法の第 4 工程における加工対象物の断面図である。

る。 【図12】本実施形態に係るレーザ加工方法により切断されたシリコンウェハの一部にお

ける断面の写真を表した図である。 【図13】本実施形態に係るレーザ加工方法におけるレーザ光の波長とシリコン基板の内

【図14】本実施形態に係るレーザ加工装置の概略構成図である。

【図 1 5 】本実施形態に係るレーザ加工方法において用いられるウェハを示す斜視図である。

【図16】図15に示されたウェハの平面図である。

部の透過率との関係を示すグラフである。

【図17】図16に示されたウェハのVIーVI断面及びVIIーVII断面を示す拡大図である。

【図18】本実施形態に係るレーザ加工方法を説明するためのフローチャートである。

【図19】図14に示されたレーザ加工装置を用いてウェハに切断起点領域を形成する方法を示すフローチャートである。

【図20】レーザ加工方法を説明するためのウェハの断面図である。

【図21】(a)レーザ加工方法を説明するためのウェハの断面図である。(b)図21 (a)に示されたウェハのVIII-VIII断面を示す断面図である。

【図22】レーザ加工方法を説明するためのウェハの断面図である。

【図23】(a)本実施形態によるレーザ加工方法の第1の変形例を説明するための断面図である。(b)本実施形態によるレーザ加工方法の第2の変形例を説明するための断面図である。(c)本実施形態によるレーザ加工方法の第3の変形例を説明するための断面

図である。

【図24】(a)本実施形態によるレーザ加工方法の第4の変形例を説明するための断面 図である。(b)図24(a)に示されたウェハのIV-IV断面を示す断面図である。

【図25】(a)本実施形態によるレーザ加工方法の第5の変形例を説明するための断面 図である。(b)図25(a)に示されたウェハのX-X断面を示す断面図である。

【図 2 6 】本実施形態によるレーザ加玉方法の第 6 の変形例を示すフローチャートである

【図27】第6の変形例を説明するためのウェハの断面図である。 【符号の説明】

10.0°871

· 1 ···加工対象物、1 a、 1 b ···ウェハ、 3 ···表面、 4 ···積層部、 5 ···切断予定ライン、 6 … 表面、 7 … 改質領域、 8 、 8 a 、 8 b … 切断起点領域、 9 … クラック領域、 1 T … シ リコンウェハ、13…溶融処理領域、15…基板、16…中心、17a、17b…層間絶 縁層、18…亀裂、19a、19b…配線層、20a、20b…プラグ、21…裏面、2 3 … エキスパンドテープ、24 … チップ 状部分、26 … 間隔、100 … レーザ加工装置ぐ 101…レーザ光源、102…レーザ光源制御部、103…ダイクロイックミラー、10 5 - 集光用レンズ、107 - - 載置台、109 - - X:軸ステージ、111 - - Y 軸ステージ、1 1 3 ··· Z 軸ステージ、·1 1 5 ··· ステージ制御部、117 ··· 観察用光源、119 ··· ビームス プリッタ、121…撮像素子、123 ※結像レンズ、125 …撮像データ処理部、127 …全体制御部、129…モニタ、L … レーザ光、P … 集光点。

[図1]

[図2]

医马维尔克斯氏法院 化二 ②図金融の関係の対象性値で、シック・100 されび 単世餅である

「異比」(1972年7月28日) (1986年1月) - 1987年1月 - 1987年1 [199] 中,你只听人上表演四篇,我解析中地多一切各种文学海解证证了的工物》

范围的过程的第三人称形式 医电影 [4] [1] 经基础 化异苯酚 医电影 [1] [1] 医基层图的复数形式 医双双双角多面韧带 多温性工程 化二

磨锤机点点变度使用波腾性致料,按小克道,磨骨一定多足过势的两个是小人们 我看我没有养生智慧,不要通警的工作小团工造品(计一位主化)注解解的设备工作。

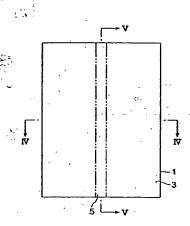
BEST AVAILABLE COPY

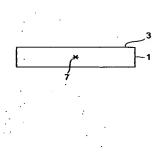
10

20

[図3]

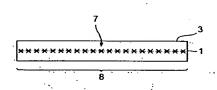


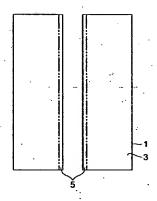




[図5]

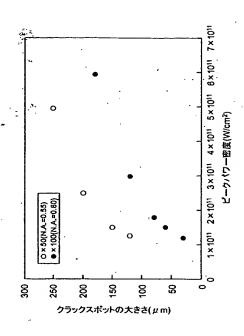
○○ 【図6】

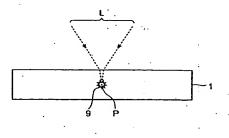




差【図7】

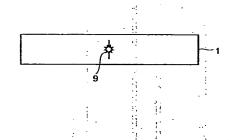
[図8]

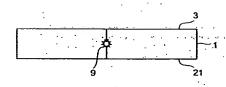




[図9]

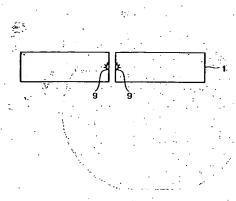
【図10】

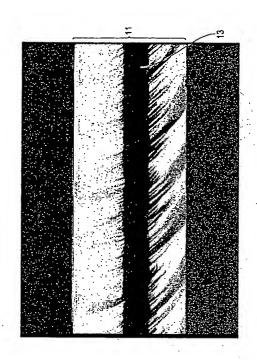




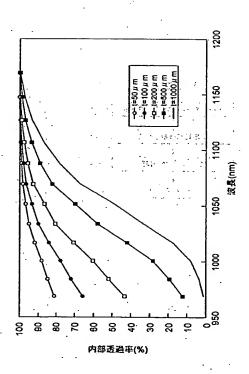
[🛛 1 1]



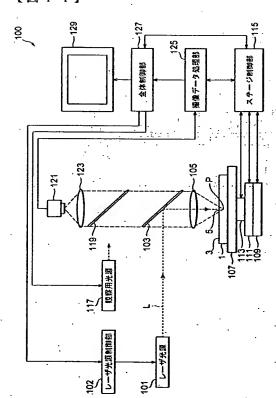




[図13]

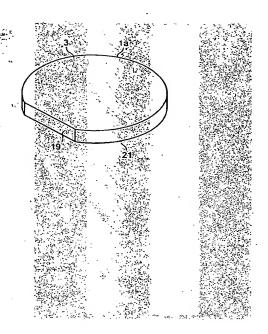


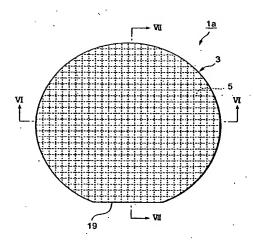
[図14]



② [図15]

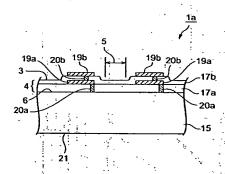
[図16]

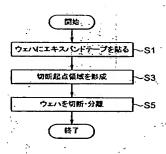




[図17]

[図18]

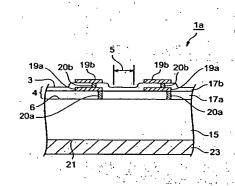




[図19]

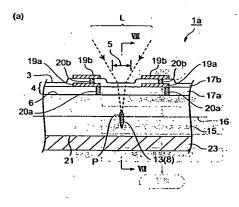
[図20]

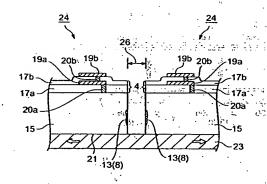


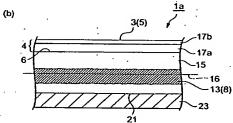


[図21]

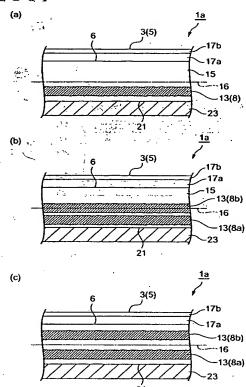
[図22]



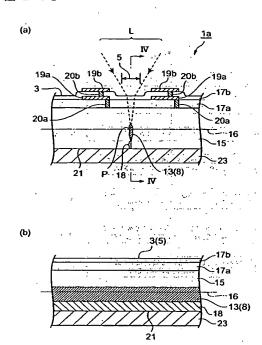




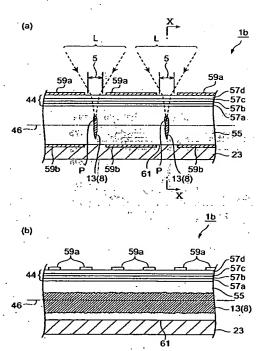
[图23]



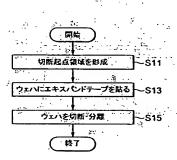
[🛛 2 4]

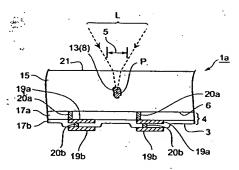


【図 2′5】



【図26】





デ フロントページの続き

(72)発明者、内山 直己

静岡県浜松市市野町 1 1 2 6 番地の 1 浜松ホトニクス株式会社内 F ターム(参考) 3C069 AA01 BA08 BB03 BB04 CA05 CA11 CB01 EA02 4E068 AA01 AE01 CA09 CA11 DA10

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record.

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

efects in the images include but are not limited to the items check	ed:
BLACK BORDERS	
☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES	
☐ FADED TEXT OR DRAWING	
☐ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING	
SKEWED/SLANTED IMAGES	
COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS	
GRAY SCALE DOCUMENTS	
LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT	
☐ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY	
□ OTHER:	

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.